# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

DERWENT-ACC-NO:

1972-03466T

DERWENT-WEEK:

197203

COPYRIGHT 1999 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE:

Transparent glass ceramics - with

N/A

small thermal

expansion coefficients contg

hexagonal quartz mixed

crystals

PATENT-ASSIGNEE: JENAER GLASWERK SCHOTT AN [JENA]

PRIORITY-DATA: 1970DE-2064528 (December 30, 1970)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO

PUB-DATE

LANGUAGE

PAGES

MAIN-IPC

DE 2064528 B

000 N/A

INT-CL (IPC): C03C003/22

ABSTRACTED-PUB-NO: DE 2064528B

#### BASIC-ABSTRACT:

The ceramic has a thermal expansion coefficient 19 x 10-7/degrees C (20-300

degrees C) and a S.G. within 0.5% of starting material is prepn. from glasses

contg. finely divided oxides by heat treatment pref. of compsn. (in mol. %)

SiO2 45-55; Al2O3 22-27; P2O5 2.5-6.5; MgO 0-15; Li2O 5-17; ZnO 0-7; TiO2 1-5;

ZrO 0-2.5; K2O or Na2O 0.3-1; As2O3 0.2-1 and TiO + ZrO2 >=2.5. The calculated

content xi of components Si2O4 (x1), AlPO4 (x2), Li2Al2O4 (x3), MgAl2O4 (x4)

and ZnAl2O4 (x5) comprise at least 80% of the glass and the equation 5 SIGMA xi

DELTA Vi = O for coefficients DELTA V1 approx. - 10, DELTA V2 approx. -5, DELTA

V3 approx. + 20, DELTA V4 approx. + 12 and + 10 <= DELTA V5

20 is satisfied.

TITLE-TERMS: TRANSPARENT GLASS CERAMIC THERMAL EXPAND

COEFFICIENT CONTAIN

HEXAGON QUARTZ MIX CRYSTAL

DERWENT-CLASS: L01

CPI-CODES: L01-A08;

#### BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



62)

Deutsche Kl.: 32 b, 3/22

1.300	Tales in		

(1) (1)	Aus	lege	schrift	2 064 528
<b>②</b>			Aktenzeichen:	P 20 64 528.7-45
<b>Ø</b>			Anmeldetag:	30. Dezember 1970
<b>4</b> 3			Offenlegungstag	: <del>-</del>
<b>4</b>			Auslegetag:	13. Januar 1972
	Ausstellungspriorität:	<u>.</u>		
		•		
<b>3</b> 9	Unionspriorität			
<b>2</b>	Datum:	_		
<b>33</b>	Land:	_		
39	Aktenzeichen:	_		·
<b>6</b>	Bezeichnung:	linearem (20 bis 3	thermischem Ausde 300°C) und einem s	ransparente Glaskeramik, mit kleinem ehnungskoeffizienten unter 19 · 10 <sup>-7</sup> /° C pezifischen Gewicht, das sich von dem astens 0,5% unterscheidet
60	Zusatz zu:			
<b>@</b>	Ausscheidung aus:	-		
<b>1</b>	Anmelder:	Jenaer G	Blaswerk Schott & G	en., 6500 Mainz
	Vertreter gem. § 16 PatG:			
<b>®</b>	Als Erfinder benannt:	Müller, (	Gerd, Dr. rer. nat., 6	500 Mainz
				· ·

Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht gezogene Druckschriften:

T 20645

ORIGINAL INSPECTED

#### Patentansprüche:

1. h-Quarz-Mischkristalle enthaltende, insbesondere transparente Glaskeramiken, mit einem 5 linearen thermischen Ausdehnungskoeffizienten unter 19·10<sup>-7</sup>/°C (20 bis 300°C) und einem spezifischen Gewicht, das von dem des Ausgangsglases um höchstens 0,5% abweicht, hergestellt aus keimbildende Oxide enthaltenden Gläsern, 10 die durch gesteuerte Wärmebehandlung in den glasig-kristallinen Zustand übergeführt worden sind, dadurch gekennzeich ubergeführt worden sie aus Gläsern aus dem Zusammensetzungsbereich

eicn	Molprozent
SiO <sub>2</sub>	45 bis 55
$Al_2O_3$	22 bis 27
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	2,5 bis 6,5
MgO	0 bis 15
Li <sub>2</sub> O	5 bis 17
ZnO	0 bis 7
TiO <sub>2</sub>	1 bis 5
ZrO <sub>2</sub>	0 bis 2,5
K <sub>2</sub> O	
oder	0,3 bis 1
Na <sub>2</sub> O	-
$As_2O_3$	0,2 bis 1
$TiO_2 + ZrO_2 \dots$	<b>≥</b> 2,5
<b>4</b> . <b>4</b>	

hergestellt worden sind, bei denen die berechneten 30 molaren Gehalte  $x_i$  der Komponenten  $Si_2O_4$  ( $x_1$ ), AIPO<sub>4</sub> ( $x_2$ ), Li<sub>2</sub>Al<sub>2</sub>O<sub>4</sub> ( $x_3$ ), MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> ( $x_4$ ) und ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> ( $x_5$ ) zusammen mindestens 80% des Glases ausmachen und die Bedingung

$$\sum_{i=1}^{5} x_i \, \rfloor V_i = 0$$

für die Koeffizienten  $AV_1 \approx -10$ ,  $AV_2 \approx -5$ ,  $AV_3 \approx +20$ ,  $AV_4 \approx +12$  und  $AV_5 \approx +10$   $AV_5 \approx +20$  erfüllen.

≤ +20 erfüllen.

2. Glaskeramik nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß sie aus einem Ausgangsglas hergestellt ist, in welchem bis zu 5 Molprozent CaO und/oder BaO und/oder PbO enthalten sind. 45

Die Erfindung betrifft Zusammensetzungen und Verfahren zur Herstellung von Glaskeramiken, insbesondere transparenten Glaskeramiken, mit niedriger Wärmedehnung und einer Dichte, die von der des Glases, aus welchem die Glaskeramik hergestellt 55 wird, nicht oder höchstens um 0,5% abweicht.

Es ist bekannt, daß aus Gläsern bestimmter, enger Zusammensetzungsbereiche, die im wesentlichen die Komponenten SiO<sub>2</sub>, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, Li<sub>2</sub>O, MgO, ZnO und eine oder mehrere keimbildende Substanzen, wie 60 TiO<sub>2</sub>, ZrO<sub>2</sub>, enthalten, transparente Glaskeramiken mit sehr niedriger oder sogar negativer Wärmeausdehnung dadurch erhalten werden können, daß durch eine geeignte Wärmebehandlung eine feinkörnige und gleichmäßige Kristallisation von Mischkristallen mit 65 Hochquarzstruktur im Glase bewirkt wird (B e a l l, Duke, transparent glass ceramics, J. of Mat. Science, 4 [1969], S. 340 bis 352).

Wie Petzoldt (Glastechnische Berichte, 41 [1968], S. 181 bis 189) zeigte, können die Zusammensetzungsbereiche, innerhalb derer sich Gläser erschmelzen lassen, die zur Herstellung der genannten transparenten Glaskeramiken mit niedriger Wärmeausdehnung geeignet sind, dadurch erweitert werden, daß den Gläsern als wesentliche neue Komponente P2O5 beigefügt wird, welches in Form der Mischkristallkomponente AlPO4 in die Kristalle mit Hochquarzstruktur aufgenommen wird, ohne die niedrige thermische Ausdehnung wesentlich zu beeinträchtigen, und welches andererseits die Verarbeitungstemperaturen der Gläser in vorteilhafter Weise herabsetzt. Bei den bekannten Verfahren zur Herstellung der genannten transparenten Glaskeramiken mit niedriger thermischer Ausdehnung tritt eine bleibende Anderung der Dichte um einige Prozent ein, wenn das Glas durch die Wärmebehandlung in den glasig-kristallinen Zustand übergeführt wird. Diese Dichteänderung be-20 dingt Anderungen der Abmessungen der Körper, die der Wärmebehandlung unterzogen werden. Vorgeformte glasige Gegenstände können daher mit den bekannten Verfahren nur unter Verlust der Maßhaltigkeit in den glasig-kristallinen Zustand mit den ge-25 nannten günstigen Eigenschaften umgewandelt werden.

Ein Verfahren zur Herstellung von Glas-Kristall-Mischkörpern mit einem spezifischen Gewicht, das 99 bis 101% des spezifischen Gewichts des Ausgangsglases beträgt, wurde in der deutschen Auslegeschrift 1696 473 beschrieben. Die dort beschriebenen Glas-Kristall-Mischkörper sind aus drei verschiedenen kristallinen Hauptphasen aufgebaut. Die Kristallisation dieser Hauptphasen wird über Kerne aus photoempfindlichen Metallen eingeleitet; die Glas-Kristall-Mischkörper sind undurchsichtig und haben thermische Ausdehnungen zwischen 19 und 80·10<sup>-7</sup>/°C. Glaskeramiken mit thermischen Ausdehnungen unter etwa 20·10<sup>-7</sup>/°C, deren Dichte sich nur ganz geringfügig von der des Ausgangsglases unterscheidet, sind bis jetzt nicht bekanntgeworden.

Es wurde nun überraschend gefunden, daß in K"rpern, die aus einem Glas bestehen, welches einem sehr eng umrissenen Zusammensetzungsbereich angehört, durch geeignete Wärmebehandlung Mischkristalle mit Hochquarzstruktur ohne Veränderung der Dichte des Körpers kristallisiert werden können. Dies beruht darauf, daß von den Komponenten, welche in das Kristallgitter der Mischkristalle aufgenommen wer-50 den einige im Kristallgitter einen größeren Platzbedarf (erkennbar am partiellen molaren Volumen der Komponente), andere dagegen einen kleineren Platzbedarf besitzen als in dem Glas, in welchem die Mischkristalle gebildet werden. Dieser erstaunliche Befund erlaubt es, Mengenverhältnisse der Komponenten der Mischkristalle zu bestimmen, bei denen sich die Veränderungen des Platzbedarfes der Komponenten beim Ubergang aus dem glasigen in den kristallinen Zustand kompensieren. Voraussetzung dazu ist die Kenntnis der Veränderung der partiellen molaren Volumina aller am Aufbau der Mischkristalle teilnehmenden Komponenten des Glases beim Übergang in den kristallinen Zustand. Zudem muß bekannt sein, wie sich der Platzbedarf derjenigen Komponenten des Glases bei der Kristallisation der h-Quarz-Mischkristalle verändert, die nicht in die Mischkristalle eingebaut werden.

Nach bisheriger Kenntnis werden nur die Kom-

35

4

ponenten SiO<sub>2</sub>, AlPO<sub>4</sub>, LiAlO<sub>2</sub>, MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> und ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> in größeren Gehalten in Mischkristalle mit Hochquarzstruktur aufgenommen. Bei diesen ist der Platzbedarf des SiO<sub>2</sub> und AlPO<sub>4</sub> im Glase höher als in den Mischkristallen, die übrigen drei Komponenten Li AlO<sub>2</sub>, MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> und ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> haben in den Mischkristallen einen höheren Platzbedarf als im Glas. Die Werte des Platzbedarfs hängen allerdings vom Mengenverhältnis der im Glase vorhandenen Komponenten ab und sind daher nicht exakt angebbar. So beträgt z. B. für Gläser, die dem in Tabelle 1 angegebenen Zusammensetzungsbereich angehören, der relative Unterschied des Platzbedarfs im glasigen und kristallinen Zustand ungefähr für Si<sub>2</sub>O<sub>4</sub> – 10%, für AlPO<sub>4</sub> – 5%, für Li<sub>2</sub>Al<sub>2</sub>O<sub>4</sub> + 20% und 15 für MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> + 12%.

Der Wert für ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> scheint besonders stark vom Mengenverhältnis der übrigen Komponenten abzuhängen und schwankt zwischen +10 und +20%. Der Platzbedarf der übrigen, in Tabelle 1 enthaltenen <sup>20</sup> Komponenten, die nicht in die Mischkristalle aufgenommen werden, ändert sich nicht wesentlich. Die mitgeteilten Werte wurden durch Dichtebestimmungen an einer Reihe von Gläsern und den aus diesen durch Wärmebehandlung erzeugten Glas-Kristall- <sup>25</sup> Mischkörpern gewonnen, in denen die Mengenanteile der einzelnen Komponenten systematisch variiert wurden.

Tabelle 1

1 400110 1					
Oxide	Gewichtsprozent				
SiO <sub>2</sub>	40 bis 60				
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	20 bis 35				
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	5 bis 10				
Li <sub>2</sub> O	2 bis 8				
K <sub>2</sub> O	0 bis 2				
MgO	0 bis 6				
ZnO	0 bis 6				
TiO <sub>2</sub>	0 bis 5				
ZrO <sub>2</sub>	0 bis 5				
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	1 .				

Aus den vorstehenden Ausführungen folgt, daß die Kompensation der Anderungen des Platzbedarfs der fünf Mischkristallkomponenten nur in einen bestimmten Bereich des aus den Mischkristallkomponenten Si<sub>2</sub>O<sub>4</sub>, AlPO<sub>4</sub>, Li<sub>2</sub>Al<sub>2</sub>O<sub>4</sub>, MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub>, ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> gebildeten Fünfstoffsystems möglich ist, der analytisch durch die Gleichung gegeben ist:

$$\sum_{i \geqslant 1}^{5} x_i \, \Delta V_i = 0 \tag{1}$$

wobei  $x_i$  die Molenbrüche der einzelnen Mischkristallkomponenten und  $\Delta V_i$  die Differenzen der Partialvolumina der Komponenten im glasigen und kristallinen Zustand sind. Dabei ist zu bedenken, daß die 60 Partialvolumina selbst von den Molenbrüchen abhängen, so daß mit mittleren Werten für  $\Delta V_i$ , wie den im vorstehenden angeführten, nur Näherungen errechnet werden können.

Es wurde weiter gefunden, daß aus einem bestimmten Teil des durch die obige Gleichung beschriebenen Untersystems des Fünfstoffsystems Gläser erschmolzen werden können, die bei Zufügung geeigneter Keim-

bildungsmittel und Anwendung einer günstigen Wärmebehandlung in solche Glaskeramiken umgewandelt werden können, die transparent sind und eine kleine positive oder sogar negative thermische Ausdehnung besitzen.

Gegenstand der Erfindung sind somit Glaskeramiken, insbesondere transparente Glaskeramiken, mit niedriger Wärmeausdehnung und gegenüber dem Grundglas nicht oder nur geringfügig veränderter Dichte, hergestellt durch gezielte Wärmebehandlung von Grundgläsern, die neben Keimbildungs- und Läuterungsmitteln die wesentlichen Komponenten SiO<sub>2</sub>, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, Li<sub>2</sub>O, MgO und ZnO enthalten. Die Gleichheit der Dichten von Ausgangsglas und Glaskeramik wird erfindungsgemäß durch Auswahl solcher Gläser erreicht, für die die berechneten molaren Gehalte des Glases an den Komponenten Si<sub>2</sub>O<sub>4</sub>  $(x_1)$ , AlPO<sub>4</sub>  $(x_2)$ , Li<sub>2</sub>Al<sub>2</sub>O<sub>4</sub>  $(x_3)$ , MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub>  $(x_4)$  und ZnAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub> (x<sub>5</sub>) angenähert die oben angeführte Gleichung (1) mit den Koeffizienten  $\Delta V_1 = -10$ ,  $\Delta V_2$ = -5,  $\Delta V_3 = +20$ ,  $\Delta V_4 = +12$  und  $+10 \leq \Delta V_5$ ≤ +20 erfüllen. Von den Gläsern, deren Zusammensetzung die ge-

Von den Gläsern, deren Zusammensetzung die genannte Bedingung erfüllt, sind diejenigen durch gezielte Wärmebehandlung in transparente Glaskeramiken mit niedriger thermischer Ausdehnung überführbar, die bezüglich der notwendigen Komponenten in dem durch Tabelle 2 abgegrenzten Zusammensetzungsbereich liegen.

Tabelle 2		Mol	proz	ent
SiO <sub>2</sub>		45	bis	55
Al <sub>2</sub> Õ <sub>3</sub>		22	bis	27
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>		2,5		6,5
$L\bar{i}_2O$		5	bis	17
MgO		0	bis	15
ZnO	٠.	0	bis	7
TiO <sub>2</sub>		1	bis	5
$ZrO_2$		0	bis	2,5
$TiO_2 + ZrO_2 \dots$			≧	2,5

Zusätzlich zu den angeführten Komponenten enthalten die Gläser zweckmäßigerweise zur Läuterung 0,2 bis 1,0 Molprozent As<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und 0,3 bis 1,0 Molprozent Na<sub>2</sub>O und/oder K<sub>2</sub>O als Nitrat. Weitere Oxide, darunter CaO, BaO und PbO, können zusätzlich im Glase vorhanden sein; insgesamt soll ihr Anteil 5 Molprozent aber nicht überschreiten, da sonst die niedrige thermische Ausdehnung und die Transpasorenz der Glaskeramik beeinträchtigt werden.

Um Glaskeramiken mit den erfindungsgemäßen Eigenschaften zu erhalten, muß die für die Umwandlung in den glasig-kristallinen Zustand erforderliche Wärmebehandlung auf das nach den angegebenen 55 Kriterien ausgewählte Glas abgestellt werden. Die Art dieser Wärmebehandlung beeinflußt im gewissen Umfang die Dichte der gebildeten Glaskeramik. Je genauer alle Schritte dieser Wärmebehandlung, insbesondere die Dauer der Haltezeiten und die Geschwindigkeit der Abkühlung festgelegt und eingehalten werden, desto genauer stimmen die Dichte von Grundglas und Glaskeramik überein. Das Wärmebehandlungsprogramm muß daher durch Vorversuche experimentell ermittelt werden. Ungenaue Befolgung der für jedes Glas experimentell bestimmten Wärmebehandlungsvorschrift kann dazu führen, daß an Stelle transparenter Körper nur durchscheinende oder ganz opake Körper erhalten werden.

Als Beispiele für die Auswahl und Behandlung von Gläsern zur Herstellung von Glaskeramiken gemäß der Erfindung sind in Tabelle 3 einige Zusammensetzungen, die zugehörigen Wärmebehandlungsprogramme und die Eigenschaften der Gläser sowie der Glaskeramiken aufgeführt.

Tabelle 3

Zusammensetzung	. 1		2		3	
	Molprozent	Gewichtsprozent	Molprozent	Gewichtsprozent	Molprozent	Gewichtsprozent
SiO <sub>2</sub>	49,8	41,5	48,3	39,9	49,7	42,0
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	23,5	33,2	24,1	33,8	22,6	32,4
P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	5,4	10,7	5,3	10,3	4,2	8,4
Li <sub>2</sub> O	13,8	5,7	11,9	4,9	10,7	4,5
K <sub>2</sub> O	0,4	0,5	0,4	0,5	0,4	0,5
MgO	1,6	0,9	3,1	1,7	5,6	3,2
ZnO	1,1	1,2	2,7	3,0	1,7	2,0
TiO <sub>2</sub>	2,7	3,0	2,6	2,8	3,2	3,6
ZrO <sub>2</sub>	1,3	2,3	1,2	2,1	1,4	2,4
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0,4	1,0	0,4	1,0	0,4	1,0
BaO			_	[ - · ]	_	
Si <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	42,5		41,6		43,6	
AIPO4	18,6	1 1	18,2	1	14,8	i I
Li <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> Q <sub>4</sub>	23,5		20,5		18,8	
MgAl <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	2,7		5,3		. 9,9	
ZnAl <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	1,8	1 [	4,6	1	3,1	
Rest	10,9	1 1	9,8	]	9,8	

#### (Fortsetzung)

Zusammensetzung	4		5		. 6	
	Molprozent	Gewichtsprozent	Molprozent	Gewichtsprozent	Molprozent	Gewichtsprozent
SiO <sub>2</sub>	49,9	41,3	51,4	43,6	50,6	43,5
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	23,4	32,9	22,9	33,7	22,7	32,6
$P_2O_5$	5,4	10,6	3,4	6,9	3,0	6,0
Li <sub>2</sub> O	13,9	5,7	7,4	3,2	11,8	5,0
K <sub>2</sub> O	0,4	0,5	0,4	0,5	0,4	0,5
MgO	1,6	0,9	10,3	6,0	3,7	2,1
ZnO	1,1	1,2			3,5	4,1
TiO <sub>2</sub>	1,9	2,1	2,6	3,0	2,6	3,0
ZrO <sub>2</sub>	1,1	8,1	1,2	2,1	1,3	2,2
As <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	0,4	1,0	0,4	1,0	0,4	1,0
BaO	0,9	2,0	_		_	_
Si <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	42,7		45,2	1 1	45,4	
AIPO <sub>4</sub>	18,5		12,0	]	10,8	
Li <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	23,7	1	13,3	1	21,2	
MgAl <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	2,8		18,5	1	6,6	
ZnAl <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	1,8		_	}	6,3	
Rest	10,5		11,0	ļ .	9,7	

#### (Fortsetzung)

	1		2	3
Glaseigenschaften				
<i>V<sub>A</sub></i> (°C)	1173		1108	_
Tg (°C)			635	
10 <sup>-7</sup> /°C (20 bis300°C)			54,0	
Dichte (g/cm³)	2,530	j	2,567	2,598

### (Fortsetzung)

	1		2		3
Umwandlungsprogramm Aufheizung Haltezeit Aufheizung Haltezeit Abkühlung	a) 8° C/h 3 h/780° C	b) 6° C/min 3 h/700° C 6° C/min 3 h/800° C 3° C/h	a) 8°C/h 3 h/830°C 2°C/min	b) 6° C/min 3 h/700° C 6° C/min 3 h/900° C 3° C/h	65° C/min 3 h/680° C 6,5° C/min 3 h/830° C 3° C/h
Eigenschaften nach Umwandlung  10 <sup>-7</sup> /°C (20 bis 300°C)  Dichte (g/cm³)  Dichteänderung bei  Umwandlung (%)  Transparenz	-2,0 2,524 -0,25 transp.	2,531 +0,05 transp.	-1,1 2,564 -0,1 durch- scheinend		+18,8 2,596 -0,1 transp.

## (Fortsetzung)

	4	5	6
Glaseigenschaften		1160	1170
· V <sub>A</sub> (°C)		1160	650
Tg (°C)	628	669	
10 <sup>-7</sup> /°C (20 bis 300°C)	<del></del> ,	43,9	49,4
Dichte (g/cm <sup>3</sup> )	2,540	2,574	2,583
Umwandlungsprogramm			00.07.0
Aufheizung	6° C/min	6° C/min	8° C/h
Haltezeit	3 h/700°C	3 h/720°C	3 h/800° C
Aufheizung	6° C/min	6°C/min	
Haltezeit	3 h/800° C	3 h/800°C	
Abkühlung	3° C/min	2° C/min	2°C/min
Eigenschaften nach Umwandlung			
10 <sup>-7</sup> /°C (20 bis 300°C)	-1,0	+18,0	+9,9
Dichte (g/cm <sup>3</sup> )	2,530	2,585	2,590
Dichteänderung bei Umwandlung (%)	0,4	+0,5	+0,3
Transparenz	transp.	durch- scheinend	transp.